

СОЮЗ СОВЕТСНИХ СОЦИАЛИСТИЧЕСНИХ РЕСПУБЛИН

(19) SU (11) 1432048 A 1

(51)4 C 07 C 53/02, 51/09, B 01 J 31/10

ГОСУДАРСТВЕННЫЙ НОМИТЕТ СССР ПО-ДЕЛАМ ИЗОБРЕТЕНИЙ И ОТКРЫТИЙ

ОПИСАНИЕ ИЗОБРЕТЕНИЯ

Н АВТОРСНОМУ СВИДЕТЕЛЬСТВУ

BCECOЮЗНАЯ

13 HATELTAGE 13

TEXABLE GRASS 13

CHEAROTEMA

(21) 4075113/23-04

(22) 06.06.86

(46) 23.10.88. Бюл. № 39

(72) В.П.Скачко, М.Д.Гащук,

М.К.Старчевский, Ю.А.Паздерский

и И.Й.Моисеев

(53) 547.291.07(088.8)

(56) Патент США № 2373583,

кл. 260-542, опублик. 1945.

Авторское свидетельство СССР № 841248, кл. С 07 С 53/00, 1979, (54) СПОСОБ ПОЛУЧЕНИЯ МУРАВЬИНОЙ КИСПОТЫ

(57) Изобретение касается производства низших кислот, в частности получения муравьиной кислоты, используемой в синтезе активных веществ в цел-

люлозно-бумажной промышленности и для травления сталей. Процесс ведут ацидолизом метилформиата уксусной киспотой в присутствии катализатора сополимера тетрафторэтилена и перефтор-3,6-днокса-4-метил-7-октенсульфокислоты, объемной емкостью 0,7-1,2 мг-экв/г при 80-140°C. Эти условия повышают производительность процесса по муравънной кислоте в 2 раза, т.е. до 416.3 г/ч с 1 л реакционного объема при в 2 раза меньшем расходе катализатора по сравнении с использованием КУ-2. Производительность с 1 кг катализатора составляет 115,1 г/ч т.е. в 4.6 раза выше, чем в известном 👼 случае. 2 табл.

Изобретение относится к органическому синтезу, конкретно к усовершенствованному способу получения муравыной кислоты, которая используется в
синтезах формацевтических препаратов,
применяется в качестве консерванта
кормов животноводства, инсектицида
в пчеловодстве, в целлюлозно-бумажной промышленности и для травления

Целью изобретения является повышение производительности процесса за счет применения нового гетерогенного катализатора.

Реакцию метилформиата с уксусной кислотой ведут при 80-140°С, давлении паров реагентов 5-28 атм, в присутствии 60-171.5 г/л реакционного объема. перфторированного сульфокатионита, представляющего собой сополимер тетрафторэтилена и перфтор-3,6-диокса-4--метил-7-октенсульфокислоты эквивалентной массой 800-1250 и обменной емкостью 0,7-1,2 мг-экв/г катионита. Мол.м. сополимера 80000-125000 у.е. Ввиду более высокой активности применяемого катализатора съем муравъиной кислоты с 1 л реакционного объема в реакции метилформиата с уксусной кис- 30 потой при 80°С возрастает до 416,3 г/ч при почти вдвое ниэшей концентрации. катионита и удельном расходе реакционной смеси 14,79 кг/кг катализатора.

Применение в качестве катализато— 35 ра термически стабильного перфторированного сульфокатионита открывает возможности дальнейшей интенсификатия процесса апидолиза метилформиата уксусной кислотой путем повышения 40 температуры в зоне реакции.

Применение высокоактивного катализатора позволяет снизить его концентрацию в реакционной смеси, тем самым снизить гидравлическое сопротивление слоя гетерогенного катализатора и повысить удельный расход реакционной смеси до 14,79-19,74 кг/кг катализатора.

Предлагаемый способ получения му- 50 равьиной кислоты обладает всеми преи- муществами известного способа и гете- рогенно-каталитических процессов: простотой аппаратурного оформления, легкостью выделения катализатора из реакционной смеси. Разделение продуктов реакции после выделения катализатора осуществляют простой ректифика-

цией в трехколонном комплексе: в первой колонне продукты ацидолиза метилформиата разделяют на эфирную и кислотную фракции, во второй — из эфирной фракции выделяют метилформиат и товарный метилацетат, в третьей — ректификацией кислотной фракции получают целевой продукт (муравьиную кислоту) и непрореагировавшую уксусную кислоту, возвращаемую в реактор ацидолиза.

Применяемый в качестве катализатора перфторированный сульфокатионит сополимер тетрафторэтилена и перфтор-3,6-диокса-4-метил-7-октенсульфокислоты, получают согласно известной методики.

Пример1 (известный). Реакцию ацидолиза метилформиата уксусной кислоты проводят в цилиндрическом металлическом термостатируемом реакторе диаметром 25 мм, высотой 300 мм (объем 0,147 л). Разделение продуктов осуществляют ректификацией.

Реактор заполняют активированным сульфокатионитом КУ-23, на базе дивинилбензолстирольного сополимера (48,4 г) и термостатируют при 80°С. В нижнюю часть реактора под слой катионита непрерывно подают 58,5 г/ч (0,975 моль/ч) метилформиата и 65,0 г/ч (1,083 моль/ч) уксусной кислоты. В верхней части реактора устанавливается давление 4,0 атм.

Из верхней части реактора отводят 123,5 г/ч смеси, содержащей согласно газохроматографическому анализу: 42,1 мас. % (0,7 моль/ч) метилацетата; 26,2 мас. % (0,7 моль/ч) муравьиной кислоты; 18,5 мас. % (0,39 моль/ч) уксусной кислоты; 13,2 мас. % (0,27 моль/ч метилформиата.

Смесь после ацидолиза разделяют ректификацией в системе трех колони на отдельные компоненты.

Основные технологические параметры разделения смеси ацидолиза приведены в табл. 1.

Съем муравьиной кислоты с 1 л реакционного объема равен 216,9 г/ч, производительность 1 кг катализатора по муравьиной кислоте равна 658,6 г/ч.

Удельный расход реакционной смеси равен 2,55 кг/кг катионита за 100 ч, механическое разрушение катионита составляет 17 мас. %.

II р и м е р 2. Влияние на реакцию ... перфторированного сульфокатионита.

Аппаратурное оформление процесса полностью соответствует примеру 1. Реакцию ацидолиза проводят в реакторе диаметром 25 мм, высотой 300 мм (объем 0,147 л). Продукты реакции метилформиата с уксусной кислотой разделяют ректификацией в трех колон-10 нах: первичного разделения продуктов на эфирную и кислотную фракции (1, табл. 2), разделения эфиров (2, табл. 2) и кислот (3, табл. 2).

В реактор загружают 25,2 г перфто- 15 рированного сульфокатионита (сопо- лимер тетрафторэтилена и перфтор-3,6--диокса-4-метил-7-октенсульфокислоты) обменной емкостью U,7 мг-экв/г катионита. Средний размер частиц катио- 20 нита 2,7 мм.

Реактор термостатируют при 80°С и подают под слой катионита смесь — 181,8 г/ч (3,03 моль/ч) метилформиата и 190,8 г/ч (3,18 моль/ч) уксусной кислоты. В верхней части реактора устанавливается давление 4,2 атм.

Из верхней части реактора выводят 372,6 г/ч смеси, содержащей по данным газохроматографического анализа: 27,05 мас.% (100,8 г/ч) метилформиата; 29,47 мас.% (109,8 г/ч) уксусной кислоты; 26,81 мас.% (99,9 г/ч) метилацетата; 16,67 мас.% (62,1 г/ч) муравьиной кислоты.

Смесь продуктов разделяют ректификацией в системе трех колони на отдельные компоненты.

Основные технологические параметры разделения смеси ацидолиза приведены в табл. 2.

Выделенные непрореагировавшие метилформиат и уксусную кислоту смешивают с исходным сырьем и возвращают в реактор ацидолиза.

В виде продуктов выделяют 98,4 г/ч метилацетата и 61,2 г/ч муравьиной кислоты.

В примере осуществления предлагаемого способа (пример 2) показано, что применение перфторированного сульфокатионита — сополимера тетрафторэтилена с перфтор-3,6-диокса-4 метил-7--октен сульфокислотой — позволяет достичь более высокую производительность процесса при технологических параметрах, аналогичных известному способу. Съем с литра реакционного объема равен 416,3 г/ч муравьиной кислоты, что на 91,9% выше, чем по известному способу (216,9 r/ч).

Производительность 1 кг катализатора по предлагаемому способу (2428,6 г/ч муравьиной кислоты) более чем в 3,6 раза выше, чем по известному (658,6 г/ч). Удельный расход реакционной смеси равен 14,79 кг/кг катионита, что значительно выше, чем по известному способу.

Пример 3. Влияние температу-

Аппаратурное оформление процесса, загрузка катализатора полностью соответствует примеру 2.

Реактор термостатируют при 140°С и под слой катионита подают смесь 245 г/ч (4,08 моль/ч) метилформиата и 252,5 г/ч (4,21 моль/ч) уксусной кислоты.

В верхней части реактора устанавливается давление 28 атм.

Из верхней части реактора выводят 25 497,5 г/ч смеси, содержащей по данным газохроматографического анализа: 25,75 мас. % метилформиата; 29,06 мас. % метилацетата; 27,16 мас. % уксусной кислоты; 18,03 мас. % муравьиной кистальной.

Стационарный режим работы реактора сохраняют на протяжении 100 ч.

После ректификационного разделения смеси продуктов непрореагировавшие метилформиат и уксусную кислоту смешивают с исходным сырьем и возвращают в реактор ацидолиза. За 100 ч эксплуатации механических изменений катализатора не обнаружено.

В качестве целевого продукта получают муравьиную кислоту (89,6 г/ч). Съем муравьиной кислоты с 1 л реакционного объема составляет 609,2 г/ч. Производительность 1 кг катализатора равна по муравьиной кислоте 3553,5 г/ч. Удельный расход реакционной смеси равен 19,74 кг/кг катионита.

В примере 3 осуществления предлагаемого способа показано, что при повышении температуры реакционной смеси ацидолиза в присутствии перфторированного сульфокатионита значительно повышаются производительность реакционного объема и катализатора. Термическая и механическая стабильность предлагаемого катализатора позволяет повысить температуру до 140°С и тем самым интенсифицировать процесс. Гидравлическое сопротивление слоя катализатора ниже, чем по известному способу.

П р и м е р 4. Влияние температуры и обменной емкости катионита.

Аппаратурное оформление процесса, загрузка катализатора и технологические параметры соответствуют примеру 2 с тем отличием, что обменная емкость катионита равна 1,2 мг/экв/г и температура реакционной смеси 105°С.

Реактор термостатируют при 105°С и под слой катионита подают смесь 215,6 г/ч (3,59 моль/ч) метилформиата и 237,5 г/ч (3,96 моль/ч) уксусной кислоты. В верхней части реактора устанавливается давление 9,2 атм.

Из верхней части реактора непрерывно выводят 453,1 г/ч смеси, содержащей согласно газохроматографическому анализу: 24,83 мас. жетилформиата; 28,07 мас. метилацетата; 29,65 мас. уксусной кислоты; 17,45 мас. муравьиной кислоты.

После реакционного разделения продуктов получают 78,5 г/ч муравьиной кислоты и 126,3 г/ч метилацетата. Непрореагировавшие метилформиат и уксусную кислоту возвращают в реактор ацидолиза.

Полученные результаты свидетельствуют о том, что при 105°С и обменной емкости перфторированного сульфокатионита 1,2 мг-экв/г достигается
более высокая производительность процесса, чем по известному способу.
Съем продуктов с 1 л реакционного
объема равен 534,0 г/ч муравьиной
кислоты и 858,9 г/ч метилацетата,что
в 2,4 раза выше, чем по известному
способу. Производительность 1 кг катализатора (3115,1 г/ч муравьиной
кислоты) в 4,6 раза выше в сравнении

формула изобретения

Способ получения муравьиной кислоты путем ацидолиза метилформиата уксусной кислотой в присутствии сульфокатионита в качестве катализатора при
повышенной температуре и давлений,
о т л и ч а ю щ и й с я тем, что, с
целью повышения производительности
процесса, в качестве сульфокатионита
используют сополимер тетрафторэтилена и перфтор-3,6-диокса-4-метил-7-октенсульфокислоты с объемной емкостью
30 0,7-1,2 мг-экв/г, и процесс ведут при
80-140°С.

 Ко-	Поток	Состав потока, моль/ч				Давле- ние	Флегмо- .вое чис-	Темпе- ратура
лон- на		Метил- форми- ат	Метил- аце- тат	Уксус- ная кисло- та	Муравь- иная кисло- та	1 1	ло	°C
	Питание	0,272	0,700	0,380	0,700	1,0	- .	. 80
1	Ди с тиллят	0,280	0,692	. -	-	1,0	1,6	48
•	Кубовая смесь	. -	. · ·	0,387	0,693	1,2	-	112
•	Питание	0,280	0,692	-	_	2,1	-	48
2	Дистиллят	0,280	<u>-</u>	_	. -	2,0	2,3	51
	Кубовая смесь	<u>-</u> `	0,692	-	- .	2,2	-	78
3	Питание	_	· <u>-</u>	0,387	0,693	1, 2	-	112
	Дистиллят	. -	-	· -	0,693	1,0	2,3	101
	Кубовая смесь	_	***	0,387	-	1,3	-	125

_		_					
Т	А	- 6	л	Ħ	П	а	-

Ко- лон- на	Поток	Состав	Состав потока, моль/ч				Флегно- вое чис-	Темпе- ратура
		Метил- форми- ат	Метил- аце- тат	Ужсус- ная кисло- та	Муравь- иная кисло- та	ние	no and	°C
4	Питание	1,68	1,35	1,83	1,35	1,0	-	80
1 .	Дистиллят	1,70	1,33	-	-	1,0	1,6	42
	Кубовая смесъ	-	_	1 ,85	1,33	1,3		117
	Питание	. 1,70	1,33	-	- :	2,1		42
2	Дистиплят	1,70	-	- •	<u>-</u>	2,0	2,0	. 51
:	Кубовая смесь	 -	1,33	_	-	2,2		78
•	Питание	-	-	1,85	1,33	1,2	-	- 117
3	Дистиллят	-	~ -	-	1,33	1,0	2,5	101
	Кубовая смесь	- -	· _	1,85	-	1,3	-	125

Составитель А.Евстигнеев Корректор Г.Решетник

Редактор Г.Волкова

Техред Л.Сердюкова

Заказ 5389/18

· Тираж 370

ВНИИПИ Государственного комитета СССР по делам изобретений и открытий 113035, Москва, Ж-35, Раушская наб., д. 4/5

Производственно-полиграфическое предприятие, г. Ужгород, ул. Проектная, 4